

# 日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 1月10日

出願番号 Application Number:

特願2003-003855

[ST. 10/C]:

[JP2003-003855]

出 願 人

Applicant(s):

株式会社デンソー

2003年12月16日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 今井原



【書類名】 特許願

【整理番号】 P15-01-004

【提出日】 平成15年 1月10日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 F16H 55/36

F16D 1/06

【発明者】

【住所又は居所】 愛知県刈谷市昭和町1丁目1番地 株式会社デンソー内

【氏名】 中島 雅文

【特許出願人】

【識別番号】 000004260

【氏名又は名称】 株式会社デンソー

【代理人】

【識別番号】 100080045

【弁理士】

【氏名又は名称】 石黒 健二

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 014476

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 9004764

【プルーフの要否】 要

## 【書類名】 明細書

【発明の名称】 動力伝達装置

#### 【特許請求の範囲】

### 【請求項1】

エンジンからエンジン補機の駆動軸へ回転動力を伝達する動力伝達装置において、

前記エンジンにより回転駆動される環板状のハブ部材と、

前記エンジン補機の駆動軸と前記ハブ部材との間に組み込まれて、前記ハブ部 材よりも高強度の材料よりなる連結ロッドと を備え、

前記連結ロッドは、前記ハブ部材の内周に形成された内周ねじ部に締結固定される第1ねじ部、および前記駆動軸の先端外周に形成された外周ねじ部に締結固定される第2ねじ部を有していることを特徴とする動力伝達装置。

## 【請求項2】

請求項1に記載の動力伝達装置において、

前記ハブ部材は、内周側に前記連結ロッドと締結するための筒状ボス部を有し

前記連結ロッドは、前記筒状ボス部の内周に嵌め合わされる第1嵌合部、および前記駆動軸の外周に嵌め合わされる有底筒状の第2嵌合部を有し、

前記第1ねじ部は、前記第1嵌合部の外周に設けられて、前記内周ねじ部に螺合する雄ねじ部であり、

前記第2ねじ部は、前記第2嵌合部の内周に設けられて、前記外周ねじ部に螺合する雌ねじ部であることを特徴とする動力伝達装置。

#### 【請求項3】

請求項1または請求項2に記載の動力伝達装置において、

前記ハブ部材は、内周側に前記連結ロッドと締結するための筒状ボス部を有し

前記連結ロッドは、前記筒状ボス部を係止して前記筒状ボス部の軸方向の一方側への移動を阻止すると共に、前記筒状ボス部の軸方向の一端面が密着する略円

環形状の第1受け座面、

および前記駆動軸を係止して前記駆動軸の軸方向の他方側への移動を阻止する と共に、前記駆動軸の軸方向の他端面が密着する略円形状の第2受け座面を有し ていることを特徴とする動力伝達装置。

### 【請求項4】

請求項1ないし請求項3のうちのいずれか1つに記載の動力伝達装置において

前記連結ロッドは、前記ハブ部材を前記連結ロッドに対して緩める方向に回転させる際に、前記連結ロッドの回転方向の動作を阻止するための回り止め部を有し、

前記連結ロッドから前記ハブ部材を取り外す際には、前記連結ロッドの回り止め部を、保持具を用いて固定した後に、

前記ハブ部材を、締め付け工具を用いて前記連結ロッドに対して緩める方向に 回転させることを特徴とする動力伝達装置。

## 【請求項5】

請求項1ないし請求項4のうちのいずれか1つに記載の動力伝達装置において

前記エンジン補機の駆動軸は、前記連結ロッドを前記駆動軸に対して緩める方向に回転させる際に、前記駆動軸の回転方向の動作を阻止するための回り止め部を有し、

前記駆動軸から前記連結ロッドを取り外す際には、前記駆動軸の回り止め部を 、保持具を用いて固定した後に、

前記連結ロッドを、締め付け工具を用いて前記駆動軸に対して緩める方向に回転させることを特徴とする動力伝達装置。

#### 【請求項6】

請求項1ないし請求項5のうちのいずれか1つに記載の動力伝達装置において

前記エンジンにより回転駆動される入力ディスクを備え、

前記ハブ部材は、前記入力ディスクから前記エンジンの回転動力を受けると、

所定の回転方向に回転する出力ディスクであって、

前記出力ディスクに過大負荷トルクが生じた際に、前記入力ディスクから前記 出力ディスクへの動力伝達経路を遮断するトルクリミッター機構を備えたことを 特徴とする動力伝達装置。

### 【請求項7】

請求項6に記載の動力伝達装置において、

前記出力ディスクは、前記連結ロッドの第1ねじ部に締め付け固定される略円環板状の金属ディスク、およびこの金属ディスクの外周側に一体的に形成された略円環板状の樹脂ディスクよりなり、

前記金属ディスクは、内周側に前記連結ロッドと締結するための筒状ボス部を有し、

前記ハブ部材の内周ねじ部は、前記金属ディスクの筒状ボス部の内周に設けられていることを特徴とする動力伝達装置。

### 【請求項8】

請求項6または請求項7に記載の動力伝達装置において、

前記入力ディスクは、前記駆動軸と平行方向に、少なくとも前記出力ディスク 側端が開口した凹状嵌合部または凸状嵌合部を有し、

前記出力ディスクは、前記凹状嵌合部または凸状嵌合部に緩やかに嵌め合わされる凸状嵌合部または凹状嵌合部を有し、

前記凹状嵌合部の内壁面と前記凸状嵌合部の外壁面との間には、前記入力ディスクから前記出力ディスクへのトルク変動を吸収するゴム系の弾性体が介在されていることを特徴とする動力伝達装置。

### 【請求項9】

請求項1ないし請求項8のうちのいずれか1つに記載の動力伝達装置において

前記エンジン補機は、冷凍サイクル中に冷媒を循環させるコンプレッサ、あるいは車載用電源を充電するオルタネータ、あるいは冷却水回路中に冷却水の循環流を発生させるウォータポンプ、あるいは油圧制御回路または潤滑回路中に油圧を発生させる油圧ポンプ、あるいは空気流を発生させる送風機のうち少なくとも

1つ以上であることを特徴とする動力伝達装置。

## 【発明の詳細な説明】

 $[0\ 0\ 0\ 1]$ 

## 【発明の属する技術分野】

本発明は、エンジンからエンジン補機へエンジンの回転動力を伝達する動力伝達装置に関するもので、特にエンジン補機の駆動軸がロックする等の過大負荷トルクが生じると、エンジンからエンジン補機への動力伝達経路を遮断するトルクリミッター機構を備えた動力伝達装置に係わる。

## [0002]

### 【従来の技術】

従来より、例えば0%容量まで冷媒の吐出容量を変化させることが可能な可変容量型冷媒圧縮機(以下コンプレッサと言う)を備えた冷凍サイクルでは、エンジンからコンプレッサの駆動軸(シャフト)へ回転動力(トルク)の伝達を断続するクラッチ機構が不要となる。しかるに、クラッチ機構を廃止した場合には、コンプレッサが焼き付き故障を生起する等してコンプレッサのシャフトのロックが発生すると、通常の伝達トルクよりも非常に大きい過大負荷トルク(衝撃トルク)が生じる。それによって、コンプレッサのシャフトを駆動するためのVベルトプーリの回転が止まるので、エンジンに駆動されるVベルトが滑り、Vベルトに摩耗が生じ、ベルトが発熱する等してVベルトが破断する可能性がある。

### [0003]

そこで、コンプレッサのシャフトがロックする等の過大負荷トルクが生じ、プーリとコンプレッサのシャフトとの間に設定トルク以上のトルク差が生じると、エンジンからコンプレッサのシャフトへの動力伝達経路を遮断するトルクリミッター機構を備えたコンプレッサプーリ装置が提案されている(例えば、特許文献 1参照)。これは、エンジンからコンプレッサのシャフトへ伝達されるエンジンの回転動力は、図4に示したように、プーリ(図示せず)よりゴムダンパー(図示せず)、樹脂製のアウターハブ101および金属製のインナーハブ102を経てコンプレッサのシャフト103へ伝達するように構成されている。

#### [0004]

このインナーハブ102とシャフト103との連結部は、コンプレッサのシャフト103の先端部外周に設けた雄ねじ部104に対し、コンプレッサプーリ装置のアウターハブ101の内周側にインサート成形されたインナーハブ102の円筒状のボス部105に設けた雌ねじ部106を螺合させることで構成されている。このインナーハブ102は樹脂材料で一体成形されており、コンプレッサのシャフトのロック等の過大な軸トルクがかかった場合に、インナーハブ102のブリッジ部107が壊れることで、上記のトルクリミッター機構を構成している。

### [0005]

この構造では、コンプレッサのシャフト103の肩部前端面111とインナーハブ102のボス部後端面112とは円環形状に面接触してストッパーを形成しており、プーリからのエンジンの回転動力により発生する雄、雌ねじ部104、106の締結軸力は、そのストッパー面で受けるようになっている。この構造によりコンプレッサのシャフト103の先端外周にインナーハブ102のボス部105の内周を所定の締結軸力(締め付けトルク)で締め付けることで、回転変動による回転方向のがたつきを無くすことができるため、コンプレッサプーリ装置としての信頼性が向上する効果がある。

## [0006]

### 【特許文献1】

特開2001-173759号公報(第1-12頁、図1-図13)

#### [0007]

#### 【発明が解決しようとする課題】

ところで、近年地球環境保護の観点から自然冷媒である二酸化炭素(CO<sub>2</sub>)を冷媒とした車両用空調装置の冷凍サイクルの開発が進められている。この冷媒は、従来のフロン系冷媒と比較して使用圧力が高くなっており、冷凍サイクルを使用しない均圧時でも、同様に高い。また、開放型のコンプレッサの場合、シャフトは内圧によりハウジングの前壁面よりも外部に飛び出そうとする力が働く。したがって、トルクリミッター機構を備えたコンプレッサプーリ装置を用いた冷凍サイクルに自然冷媒であるCO<sub>2</sub>を使用すると、コンプレッサの内部と外部と

の差圧で、シャフトがコンプレッサ外に飛び出そうとする力が従来のフロン系冷 媒よりも大きくなるため、コンプレッサ内蔵のスラストベアリングでの動力損失 が大きくなる。

### [0008]

また、シャフトシールは摺動面を押え付けながらシールしているが、この押え付ける力も内圧が高くなることで大きくなるため、この場合も動力損失が大きくなり、冷凍サイクルのOFF運転時の動力損失を増大させる。これらの動力損失を低減するには、コンプレッサのシャフトの外径を細くすれば良い。これにより、シャフトの断面積が減り、シャフトの飛び出し力が小さくなるため、スラストベアリングへの荷重が低減される。また、シャフトシールも接触面積、および摺動長さが小さくなるため、動力損失を低減できる。

### [0009]

しかしながら、従来の技術のような構成で、コンプレッサのシャフトの外径を小さくすると、シャフトとインナーハブとの結合部の雄ねじ部、雌ねじ部とが小さくなり、締結軸力に対して雄ねじ部、雌ねじ部の強度不足となる。また、シャフトとインナーハブのストッパの接触面積が小さくなり、座屈することから、単純に小さくするだけでは構造的に成立しない。これに対し、インナーハブを構成する材料の強度増加が考えられるが、インナーハブ側はトルクリミッター機構を考慮に入れた強度で成形しているため、そのような構造は成立しない。

#### $[0\ 0\ 1\ 0]$

#### 【発明の目的】

本発明の目的は、エンジンにより回転駆動されるハブ部材とエンジン補機の駆動軸との間に、ハブ部材よりも高強度の材料製の連結ロッドを組み込むことで、エンジン補機の駆動軸の外径を細くしても、ハブ部材とエンジン補機の駆動軸との締結部分を強度的に成立させることのできる動力伝達装置を提供することにある。また、エンジンからエンジン補機の駆動軸への動力損失を低減することのできる動力伝達装置を提供することにある。

#### $[0\ 0\ 1\ 1]$

#### 【課題を解決するための手段】

請求項1に記載の発明によれば、エンジンからエンジン補機の駆動軸へ回転動力を伝達する動力伝達装置を、エンジンにより回転駆動される環板状のハブ部材と、エンジン補機の駆動軸とハブ部材との間に組み込まれた連結ロッドとによって構成している。そして、ハブ部材から連結ロッドへの回転動力の伝達は、ハブ部材の内周に形成された内周ねじ部と連結ロッドに形成された第1ねじ部との締め付けによって行われる。また、連結ロッドからエンジン補機の駆動軸への回転動力の伝達は、連結ロッドに形成された第2ねじ部と駆動軸の先端外周に形成された外周ねじ部との締め付けによって行われる。そして、連結ロッドの材料としてハブ部材よりも高強度の材料を使用することにより、従来のインナーハブとシャフトとの締結形状よりも、エンジン補機の駆動軸の外径を細くすることができる。

### [0012]

それによって、エンジン補機の駆動軸の外径を細くしても、ハブ部材と駆動軸との間に連結ロッドを組み込むことにより、ハブ部材とエンジン補機の駆動軸との締結部分を強度的に成立させることができる。これにより、エンジン補機の駆動軸の断面積が減り、駆動軸の飛び出し力が小さくなるため、エンジン補機に内蔵された軸受け(スラストベアリング)への荷重が低減される。また、エンジン補機のシャフトシールも接触面積、および摺動長さが小さくなるため、エンジンからエンジン補機の駆動軸への動力損失を低減できる。また、ハブ部材と連結ロッドとの間の締結形状を従来のインナーハブとシャフトとの締結形状と同じにすれば、従来と同一形状の組み付け治具または締め付け工具と共通化ができ、新規に組み付け治具または締め付け工具と共通化ができ、新規に組み付け治具または締め付け工具を製作する場合と比較してコストダウンを図ることができる。

#### $[0\ 0\ 1\ 3]$

請求項2に記載の発明によれば、ハブ部材から連結ロッドへの回転動力の伝達は、ハブ部材の筒状ボス部の内周に形成された内周ねじ部と連結ロッドの第1嵌合部の外周に形成された雄ねじ部との締め付けによって行われる。また、連結ロッドからエンジン補機の駆動軸への回転動力の伝達は、連結ロッドの第2嵌合部の内周に形成された雌ねじ部と駆動軸の先端外周に形成された外周ねじ部との締

め付けによって行われる。これにより、エンジンからエンジン補機の駆動軸へ回 転動力を安定して伝達することができる。

### [0014]

請求項3に記載の発明によれば、ハブ部材の筒状ボス部の内周に形成された内 周ねじ部と連結ロッドに形成された第1ねじ部との締結軸力によって、連結ロッ ドの第1受け座面に、ハブ部材の筒状ボス部の軸方向の一端面が密着するように 、ハブ部材の筒状ボス部の内周に連結ロッドが締め付け固定される。これにより 、連結ロッドの第1受け座面によって、筒状ボス部の軸方向の一端面が係止され て筒状ボス部の軸方向の一方側への移動が阻止される。

### [0015]

また、連結ロッドに形成された雌ねじ部とエンジン補機の駆動軸の先端外周に 形成された外周ねじ部との締結軸力によって、連結ロッドの第2受け座面に、駆 動軸の軸方向の他端面が密着するように、エンジン補機の駆動軸の先端外周に連 結ロッドが締め付け固定される。これにより、連結ロッドの第2受け座面によっ て、エンジン補機の駆動軸の軸方向の他端面が係止されてエンジン補機の駆動軸 の軸方向の他方側への移動が阻止される。

#### [0016]

そして、ハブ部材から連結ロッドへの回転動力の伝達は、ハブ部材の筒状ボス部の内周に形成された内周ねじ部と連結ロッドに形成された雄ねじ部との締め付け、および連結ロッドの第1受け座面と筒状ボス部の軸方向の一端面との密着によって行われる。また、連結ロッドからエンジン補機の駆動軸への回転動力の伝達は、連結ロッドに形成された雌ねじ部と駆動軸の先端外周に形成された外周ねじ部との締め付け、および連結ロッドの第2受け座面と駆動軸の軸方向の他端面との密着によって行われる。これにより、エンジンからエンジン補機の駆動軸へ回転動力を安定して伝達することができる。

### [0017]

請求項4に記載の発明によれば、連結ロッドからハブ部材を取り外す場合には 、保持具を用いて連結ロッドの回り止め部を固定した後に、締め付け工具を用い てハブ部材を連結ロッドに対して緩める方向に回転させることで、連結ロッドが 空転することなく、連結ロッドからハブ部材を容易に取り外すことができる。また、請求項5に記載の発明によれば、エンジン補機の駆動軸から連結ロッドを取り外す場合には、保持具を用いてエンジン補機の駆動軸の回り止め部を固定した後に、締め付け工具を用いて連結ロッドをエンジン補機の駆動軸に対して緩める方向に回転させることで、エンジン補機の駆動軸が空転することなく、エンジン補機の駆動軸から連結ロッドを容易に取り外すことができる。

## [0018]

請求項6に記載の発明によれば、連結ロッドの外周に結合される出力ディスクに、その出力ディスクに通常の伝達トルクよりも非常に大きい過大負荷トルクが生じた際に、入力ディスクから出力ディスクへの動力伝達経路が遮断される。それによって、入力ディスクが回転可能となるので、入力ディスクを駆動する、例えばチェーンやベルトが滑ったり、摩耗が生じたりすることはなく、チェーンやベルトが発熱する等してチェーンやベルトが破断することもなくなる。

### [0019]

請求項7に記載の発明によれば、略円環状の樹脂ディスクの内周側に一体的に 形成された略円環状の金属ディスクの筒状ボス部の内周に内周ねじ部を形成する ことにより、樹脂ディスクの内周に内周ねじ部を設けた場合と比較して、内周ね じ部の強度を向上することができる。

### [0020]

請求項8に記載の発明によれば、入力ディスクに設けた凹状嵌合部の内壁面と 出力ディスクに設けた凸状嵌合部の外壁面との間に、入力ディスクから出力ディ スクへのトルク変動を吸収するゴム系の弾性体を配設している。それによって、 出力ディスクのダンパー部の回転方向の位置出しのみを行うことにより、出力ディスクをエンジン補機の駆動軸に組み付けることができるので、組み付け作業性 および生産性を向上することができる。

### [0021]

請求項9に記載の発明によれば、エンジン補機として、冷凍サイクル中に冷媒 を循環させるコンプレッサ、あるいは車載用電源を充電するオルタネータ、ある いは冷却水回路中に冷却水の循環流を発生させるウォータポンプ、あるいは油圧 制御回路または潤滑回路中に油圧を発生させる油圧ポンプ、あるいは空気流を発生させる送風機のうち少なくとも1つ以上を用いても良い。

### [0022]

## 【発明の実施の形態】

### [実施形態の構成]

図1ないし図4は本発明の実施形態を示したもので、図1はインナーハブの円筒状ボス部と連結ロッドの第1嵌合部との締結形状および連結ロッドの第2嵌合部とコンプレッサのシャフトの先端部との締結形状を示した図で、図2はコンプレッサプーリ装置を示した図である。

### [0023]

本実施形態のコンプレッサプーリ装置は、内燃機関(以下エンジンと呼ぶ)を搭載する自動車等の車両のエンジンルーム内に配設されて、エンジン補機(以下コンプレッサと言う)へエンジンの回転動力を伝達する動力伝達装置で、後記するトルクリミッター機構を備えている。ここで、本実施形態で使用されるコンプレッサは、車両用空調装置の冷凍サイクルの一構成部品である。このコンプレッサは、冷媒圧縮部(図示せず)と、0%容量まで冷媒の吐出容量を変化させることが可能な吐出容量可変手段(図示せず)と、冷媒圧縮部および吐出容量可変手段を収容する円筒形状のコンプレッサハウジング(以下ハウジングと略す)1とから構成された可変容量型冷媒圧縮機である。

#### $[0\ 0\ 2\ 4]$

なお、冷媒圧縮部は、コンプレッサのシャフト2を回転させることにより吸入した冷媒(例えば二酸化炭素: $CO_2$ )を圧縮し吐出する部分である。ハウジング1は、例えばコンプレッサプーリ装置側から順に、フロントハウジング、シリンダおよびリヤハウジング等よりなる。ハウジング1の軸受け部(図示せず)内周とシャフト2の外周との間には、シャフト2を回転自在に支持するためのスラストベアリング(図示せず)、およびシャフト2の外周(摺動面)を押え付けながら内部と外部とを気密化(シール)するシャフトシール(図示せず)が装着されている。

### [0025]

コンプレッサのシャフト2は、本発明の駆動軸に相当するものである。そして、シャフト2の先端部は、連結ロッド10内に嵌め合わされており、その先端外周には、図1および図2に示したように、コンプレッサプーリ装置を結合するための外周ねじ部(雄ねじ部)3が形成されている。また、シャフト2の連結ロッド10よりもハウジング1側の外周面、つまりハウジング1の前壁面よりも前方側に突出したシャフト2の外周面には、連結ロッド10をシャフト2に対して緩める方向に回転させる際に、シャフト2の回転方向の動作を阻止するための2面幅の回り止め部40が形成されている。

### [0026]

そして、ハウジング1の前端部には、中央部より軸方向外方側に突出するように円筒形状のスリーブ部4が一体的に形成されている。このスリーブ部4は、外周側においてボールベアリング5を保持している。なお、スリーブ部4の外周には、ボールベアリング5をハウジング1の円環状の段差部分との間に挟み込んだ状態で係止するサークリップ6が嵌め込まれている。

## [0027]

コンプレッサプーリ装置は、エンジンの運転時に常時回転するVベルトプーリ本体(入力ディスク、以下ロータと呼ぶ)7と、このロータ7からトルクを受けると回転する出力ディスク8と、ロータ7と出力ディスク8との間に装着された複数個(本例では6個)のゴムダンパー9と、出力ディスク8とコンプレッサのシャフト2との間に結合された連結ロッド10とから構成されたVベルトプーリ装置である。

#### [0028]

ロータ7は、例えば鉄系の金属材料、フェノール樹脂等の熱硬化性樹脂材料またはアルミニウム系の金属材料により所定の略円環板形状に一体成形されている。このロータ7は、エンジンに常時駆動される略円筒形状の筒壁部11、この筒壁部11よりも内径側に設けられた側壁部12、およびこの側壁部12よりも内径側に設けられた軸受保持部13等を有している。なお、軸受保持部13は、ボールベアリング5の外周側を保持する。

### [0029]

ロータ7の筒壁部11の外周には、多段式のVベルト(図示せず)が掛けられている。このため、筒壁部11の外周には、Vベルトの内周面に形成された複数のV字状溝部に対応した複数のV字状溝部14が形成されている。そして、そのVベルトは、エンジンのクランク軸に取り付けられたクランクプーリ(図示せず)とロータ7の筒壁部11との間に掛け渡されている。なお、Vベルトは、コンプレッサプーリ装置だけでなく、他のエンジン補機(例えばオルタネータ、エンジン冷却装置のウォータポンプ、パワーステアリング装置の油圧ポンプ等)のVベルトプーリ装置にも共掛けされている。

## [0030]

ロータ7の側壁部12には、複数個のゴムダンパー9がそれぞれ装着される軸方向穴15が複数個(本例では6個)形成されている。複数個の軸方向穴15は、本発明の凹状嵌合部に相当するもので、周方向に等間隔(例えば60°間隔)で設けられている。そして、複数個の軸方向穴15の周方向の両内壁面には、複数個のゴムダンパー9に圧縮変形を与えるための一対の突起部15aが形成されている。なお、一対の突起部15aの開口側は、ゴムダンパー9を軸方向穴15内に挿入し易いようにテーパ形状または球面形状に形成されている。

#### $[0\ 0\ 3\ 1]$

出力ディスク8は、ロータ7の側壁部12よりも前方側で、側壁部12の前壁面に対向するように配置されたハブ部材である。この出力ディスク8は、この出力ディスク8において外周側(外径側)に配された樹脂製のアウターハブ21、およびコンプレッサのシャフト2の外周に結合する金属製のインナーハブ22等から構成されている。

## [0032]

アウターハブ21は、本発明の樹脂ディスクに相当するもので、例えばナイロン樹脂等の熱可塑性樹脂またはフェノール系樹脂等の熱硬化性樹脂により略円環板形状に一体成形されている。このアウターハブ21の後壁面からは、図2に示したように、図示右側に突出して軸方向穴15内に緩やかに嵌め合わされる複数個(本例では6個)の凸状嵌合部(ダンパー部)23が周方向に等間隔(例えば60°間隔)で設けられている。

## [0033]

インナーハブ22は、本発明の金属ディスクに相当するもので、例えば焼結金属、鋳鉄またはアルミニウム製鋳物等の金属材料により略円環板形状に一体的に設けられて、アウターハブ21の内周側にインサート成形(樹脂一体成形)されている。このインナーハブ22は、このインナーハブ22において内周側(内径側)に配される内輪(インナーリング:以下円筒状ボス部と呼ぶ)31、この円筒状ボス部31よりも外周側(外径側)に配される外輪(アウターリング)32、および円筒状ボス部31と外輪32とを連結する複数個(本例では3個)のブリッジ部33を有している。

### [0034]

円筒状ボス部31の中央部の前端面(図示左端面)には、図1および図2に示したように、コンプレッサのシャフト2の外周にインナーハブ22を締め付け固定するための締め付け工具が係合する六角部(係合部)34が形成されている。この円筒状ボス部31の内周、すなわち、六角部34の内周には、図1および図2に示したように、連結ロッド10の第1嵌合部41の外周に設けられた外周ねじ部43に螺合する内周ねじ部(雌ねじ部)35が成形されている。本実施形態の外輪32および複数個のブリッジ部33の表面(結合部)は、アウターハブ21を構成する樹脂材料で覆われている。そして、外輪32には、アウターハブ21を構成する樹脂材料との結合力を高めるための複数個(本例では12個)の丸穴部36が設けられている。これらの丸穴部36は、周方向に等間隔(例えば30°間隔)で形成されている。

#### [0035]

複数個のブリッジ部33は、円筒状ボス部31の外周面より外輪32の内周面にかけて径方向に放射状に設けられている。これらのブリッジ部33は、出力ディスク8のインナーハブ22が受けるトルク伝達による応力がその他の箇所に比べて高い複数個(本例では3個)の破損部37を設けている。これらの破損部37は、ブリッジ部33の円筒状ボス部31側の根元部分に設けられ、周方向に形成された略円弧状の貫通孔38間に設けられている。

### [0036]

これらの破損部37は、出力ディスク8のインナーハブ22に通常の伝達トルク (例えば15Nm) よりも非常に大きい過大負荷トルク (例えば40Nm) が生じた際に破損してインナーハブ22の外径側と内径側とが分離することで、エンジンからコンプレッサのシャフト2への動力伝達経路を遮断するトルクリミッター機構を構成する。また、複数個の破損部37は、コンプレッサのシャフト2の軸方向に平行な軸線に対してコンプレッサ側が小径となるように傾斜して設けられている。複数個の破損部37は、ブリッジ部33の前壁面から後壁面にかけて形成されている。

## [0037]

複数個のゴムダンパー9は、例えば塩素化ブチルゴム、スチレンブタジエンゴムまたは天然ゴム等を略U字形状となるように一体成形されたゴム系の弾性体である。これらのゴムダンパー9は、図3に示したように、アウターハブ21の後壁面より後方側に突出する凸状嵌合部23が嵌め合わされる凹状部(凹状被嵌合部)39を有している。複数個のゴムダンパー9は、アウターハブ21の凸状嵌合部23の外壁面とロータ7の側壁部12の前壁面に形成された軸方向穴15の内壁面との間の横U字状の中空部にそれぞれ圧入または接着等により装着されて、ロータ7から出力ディスク8へのトルク変動を吸収する。

#### [0038]

本実施形態の連結ロッド10は、出力ディスク8よりも高強度の材料、例えばステンレス鋼等の金属材料により所定の形状に一体的に形成されて、コンプレッサのシャフト2とインナーハブ22との間に組み込まれている。この連結ロッド10は、インナーハブ22の円筒状ボス部31の内周に嵌め合わされる第1嵌合部41、およびコンプレッサのシャフト2の先端部の外周に嵌め合わされる有底筒状の第2嵌合部42を有している。

#### [0039]

そして、第1嵌合部41の外周には、インナーハブ22の円筒状ボス部31の内周に設けられた内周ねじ部(雌ねじ部)35に螺合する外周ねじ部(雄ねじ部:本発明の第1ねじ部に相当する)43が形成されている。また、第2嵌合部42の内周には、コンプレッサのシャフト2の先端部外周に設けられた外周ねじ部

(雄ねじ部) 3 に螺合する内周ねじ部 (雌ねじ部:本発明の第2ねじ部に相当する) 4 4 が形成されている。なお、外周ねじ部3および内周ねじ部4 4 の大きさは、コンプレッサのシャフト2 の外径よりも小さい径である。

### [0040]

そして、第1嵌合部41の先端面(図示左端面)には、出力ディスク8を連結ロッド10に対して緩める方向に回転させる際に、連結ロッド10の回転方向の動作を阻止するための2面幅の回り止め部45が一体的に形成されている。また、連結ロッド10の第2嵌合部42の先端面には、インナーハブ22の円筒状ボス部31の後端面(図示右端面)を係止して円筒状ボス部31の後方側(図示右側方向)への移動を阻止すると共に、円筒状ボス部31の後端面が密着する略円環形状の第1受け座面46が一体的に形成されている。

## [0041]

また、連結ロッド10の第2嵌合部42の底壁面には、コンプレッサのシャフト2の先端面(図示左端面)を係止してシャフト2の前方側(図示左側方向)への移動を阻止すると共に、シャフト2の先端面が密着する略円形状の第2受け座面47が一体的に形成されている。なお、連結ロッド10のインナーハブ22側の外周ねじ部43および円形状の第1受け座面46は従来の技術の肩部前端面11(図4参照)と同一形状、同等寸法で構成されている。また、本実施形態では、段差部(第1受け座面46)よりも図示右側の第2嵌合部42の外径の方が、段差部(第1受け座面46)よりも図示右側の第2嵌合部41の外径より大きい。

#### [0042]

[実施形態の組み付け方法]

次に、本実施形態のコンプレッサへのコンプレッサプーリ装置の組み付け方法 を図1ないし図3に基づいて簡単に説明する。

## [0043]

先ず、2面幅の回り止め部40に保持具を係合してコンプレッサのシャフト2 の回り止めを行い、2面幅の回り止め部45に締め付け工具を係合させる。次に 、締め付け工具を軽くコンプレッサ側(図示右側)に押圧しながらねじ締め方向 に回すことで、連結ロッド10をねじ締め方向に回転させると、連結ロッド10の第2嵌合部42の内周に設けられた内周ねじ部44とシャフト2の先端外周に設けられた外周ねじ部3とが所定の締結軸力(締め付けトルク)によって締め付けられる。なお、外周ねじ部3および内周ねじ部44のねじ溝の向きは、製品の使用回転方向により更に締まる方向とする。

## [0044]

次に、ロータ7の側壁部12に設けた複数個(本例では6個)の軸方向穴15内に、複数個(本例では6個)のゴムダンパー9を圧入する。次に、ロータ7の側壁部12の内間にボールベアリング5を圧入して、ボールベアリング5、ロータ7および複数個のゴムダンパー9を一体化する。そして、ボールベアリング5、ロータ7および複数個のゴムダンパー9を一体化したロータユニットを、コンプレッサのハウジング1の前端部に設けられたスリーブ部4の外間に圧入した後に、サークリップ6をスリーブ部4の外間に嵌め込んでボールベアリング5を固定する。これにより、コンプレッサのハウジング1のスリーブ部4の外間にロータユニットが組み付けられる。

## [0045]

次に、インナーハブ22を内周側にインサート成形したアウターハブ21の後端面から突出する複数個(本例では6個)の凸状嵌合部23を、複数個のゴムダンパー9の凹状部39に回転方向に位置決めして、インナーハブ22の円筒状ボス部31の前端面に形成された六角部34に締め付け工具を係合させる。次に、締め付け工具を軽くコンプレッサ側(図示右側)に押圧しながらねじ締め方向に回すことで、出力ディスク8をねじ締め方向に回転させると、インナーハブ22の円筒状ボス部31の内周に設けられた内周ねじ部35と連結ロッド10の第1嵌合部41の外周に設けられた外周ねじ部43とが所定の締結軸力(締め付けトルク)によって締め付けられる。なお、外周ねじ部43および内周ねじ部35のねじ溝の向きは、製品の使用回転方向により更に締まる方向とする。

## [0046]

そして、内周ねじ部35と外周ねじ部43とが締結した後は、六角部34に生じる締結軸力により複数個の凸状嵌合部(ダンパー部)23がゴムダンパー9に

圧入する場合でも、出力ディスク8は図2において図示右方向(軸方向)に軽い力で移動する。このように、インナーハブ22および連結ロッド10がシャフト2の先端外周にねじ止め固定されることで、コンプレッサプーリ装置がコンプレッサのシャフト2に結合される。

## [0047]

[実施形態の取り外し方法]

次に、本実施形態のコンプレッサからのコンプレッサプーリ装置の取り外し方法を図1および図2に基づいて簡単に説明する。

### [0048]

先ず、連結ロッド10から出力ディスク8を取り外す場合には、保持具を用いて連結ロッド10の2面幅の回り止め部45を固定した後に、締め付け工具を用いて出力ディスク8を連結ロッド10に対して緩める方向に回転させることで、連結ロッド10およびコンプレッサのシャフト2が空転することなく、連結ロッド10から出力ディスク8を容易に取り外すことができる。次に、コンプレッサのシャフト2から連結ロッド10を取り外す場合には、保持具を用いてシャフト2の2面幅の回り止め部40を固定した後に、締め付け工具を用いて連結ロッド10をシャフト2に対して緩める方向に回転させることで、シャフト2が空転することなく、コンプレッサのシャフト2から連結ロッド10を容易に取り外すことができる。

### [0049]

#### 「実施形態の作用〕

次に、本実施形態のコンプレッサプーリ装置の作用を図1ないし図3に基づいて簡単に説明する。

#### $[0\ 0\ 5\ 0]$

コンプレッサプーリ装置の通常作動時には、出力ディスク8のインナーハブ2 2が駆動可能な状態に保持されている。したがって、エンジンが始動することに よりクランク軸が回転し、クランクプーリおよびVベルトを介してロータ7の筒 壁部11にエンジンの回転動力(トルク)が伝達される。そして、ロータ7の側 壁部12の軸方向穴15の周方向の内壁面からゴムダンパー9にトルクが伝わり 、更に、ゴムダンパー9の凹状部39の内側面から出力ディスク8のアウターハブ21の凸状嵌合部23の外周面にトルクが伝わる。これにより、アウターハブ21が回転するので、アウターハブ21にインサート成形されたインナーハブ22の円筒状ボス部31、外輪32および複数個のブリッジ部33も回転する。

## [0051]

そして、インナーハブ22から連結ロッド10への回転動力の伝達は、インナーハブ22の円筒状ボス部31の内周に設けられた内周ねじ部35と連結ロッド10の第1嵌合部41の外周に設けられた外周ねじ部43とが、エンジンの回転動力により締結軸力が強固となる回転方向に締め付けられる。また、インナーハブ22の円筒状ボス部31の後端面と連結ロッド10の第1受け座面46とから構成される第1ストッパが、内周ねじ部35と外周ねじ部43との回転方向の受け座面となることで、エンジンの回転動力がインナーハブ22から連結ロッド10へスムーズに伝達される。

## [0052]

また、連結ロッド10からコンプレッサのシャフト2への回転動力の伝達は、連結ロッド10の第2嵌合部42の内周に設けられた内周ねじ部44とコンプレッサのシャフト2の先端外周に設けられた外周ねじ部3とが、エンジンの回転動力により締結軸力が強固となる回転方向に締め付けられる。また、コンプレッサのシャフト2の先端面と連結ロッド10の第2受け座面47とから構成される第2ストッパが、内周ねじ部44と外周ねじ部3との回転方向の受け座面となることで、エンジンの回転動力がインナーハブ22から連結ロッド10へスムーズに伝達される。

#### [0053]

したがって、出力ディスク8のインナーハブ22に追従して連結ロッド10が 回転し、更に連結ロッド10に追従してコンプレッサのシャフト2が回転する。 このため、コンプレッサが、エバポレータ(冷媒蒸発器)より吸引した冷媒を圧 縮して高温、高圧の冷媒ガスをコンデンサ(冷媒凝縮器)に向けて吐出するので 、自動車等の車両の車室内の冷房が成される。

### [0054]

ここで、コンプレッサが焼き付き故障を生起する等してコンプレッサのシャフト2のロックが生じると、出力ディスク8の回転が停止したままロータ7が回転をし続けようとするため、出力ディスク8のインナーハブ22に通常の伝達トルク(例えば15Nm)よりも非常に大きい過大負荷トルク(例えば40Nm:衝撃トルク)が発生する。すなわち、出力ディスク8のインナーハブ22の円筒状ボス部31と外輪32との間に設定トルク以上のトルク差が発生すると、インナーハブ22のブリッジ部33の円筒状ボス部31側の根元部分に設けられた複数個の破損部37、つまりトルク伝達による応力がその他の箇所に比べて高い部位に多大な応力が加わり、複数個の破損部37は破損する(折れる)。

### [0055]

このため、インナーハブ22の円筒状ボス部31と外輪32とが分離され、ロータ7、複数個のゴムダンパー9、出力ディスク8のアウターハブ21およびインナーハブ22の外輪32が円筒状ボス部31に対してフリーで自転する。このように、インナーハブ22の円筒状ボス部31と外輪32との間に設定トルク以上のトルク差が発生した時には、ブリッジ部33に設けた破損部37が破損する。すなわち、トルクリミッター機構が作動することにより、ロータ7からコンプレッサのシャフト2へのトルクの伝達が遮断されるので、エンジンからコンプレッサのシャフト2への動力伝達経路が遮断される。

### [0056]

なお、破損してインナーハブ22の円筒状ボス部31およびブリッジ部33の内径側より離れた出力ディスク8のアウターハブ21、インナーハブ22の外輪32およびブリッジ部33の外径側は、コンプレッサのシャフト2の軸方向に平行な軸線に対してコンプレッサ側が小径となるように複数個の破損部37が傾斜して設けられている。それによって、出力ディスク8のアウターハブ21、インナーハブ22の外輪32およびブリッジ部33の外径側がロータ7の筒壁部11の前端面よりも前方側(図2において図示左側)へ移動することはなく、ロータ7の筒壁部11よりも内径側に保持される。したがって、出力ディスク8のアウターハブ21、インナーハブ22の外輪32およびブリッジ部33の外径側は、ロータ7の回転に伴って複数個のゴムダンパー9と共に回転する。

## [0057]

### [実施形態の特徴]

ここで、従来の技術では、図4に示したように、インナーハブ102の回転力は、インナーハブ102の円筒状のボス部105の内周に設けられた雌ねじ部106に伝達され、その雌ねじ部106とコンプレッサのシャフト103の先端部外周に設けられた雄ねじ部104とが回転動力によって締め付けられ、コンプレッサのシャフト103の肩部前端面111とインナーハブ102のボス部後端面112とがストッパを構成することにより、シャフト103の肩部前端面111がねじ部回転の受け座面となることで、エンジンの回転動力がインナーハブ102の円筒状のボス部105からコンプレッサのシャフト103へ伝達される。

### [0058]

このとき、インナーハブ102の円筒状のボス部105の内周に設けられた雌ねじ部106およびコンプレッサのシャフト103の先端部外周に設けられた雄ねじ部104には引張り力が加わり、また、コンプレッサのシャフト103の肩部前端面111とインナーハブ102のボス部後端面112とから構成されるストッパには、圧縮力が加わる。

#### [0059]

本実施形態のコンプレッサプーリ装置の場合には、図1および図2に示したように、インナーハブ22の円筒状ボス部31の内周に設けられた内周ねじ部35と連結ロッド10の第1嵌合部41の外周に設けられた外周ねじ部43とが、エンジンの回転動力により締結軸力が強固となる回転方向に締め付けられる。また、インナーハブ22の円筒状ボス部31の後端面と連結ロッド10の第1受け座面46との突き合わせて構成される第1ストッパ(ねじストッパ)が、内周ねじ部35と外周ねじ部43との回転方向の受け座面となることで、エンジンの回転動力がインナーハブ22から連結ロッド10へ伝達される。

#### [0060]

また、連結ロッド10からコンプレッサのシャフト2への回転動力の伝達は、連結ロッド10の第2嵌合部42の内周に設けられた内周ねじ部44とコンプレッサのシャフト2の先端外周に設けられた外周ねじ部3とが、エンジンの回転動

力により締結軸力が強固となる回転方向に締め付けられる。また、コンプレッサのシャフト2の先端面と連結ロッド10の第2受け座面47との突き合わせて構成される第2ストッパ(ねじストッパ)が、内周ねじ部44と外周ねじ部3との回転方向の受け座面となることで、エンジンの回転動力がインナーハブ22から連結ロッド10へ伝達される。

## $[0\ 0\ 6\ 1]$

このとき、連結ロッド10の内周ねじ部(雌ねじ部)44、およびコンプレッサのシャフト2の外周ねじ部(雄ねじ部)3は、コンプレッサの組み付け上、シャフト2の外径よりも細く構成しなければならないが、連結ロッド10の材質としてインナーハブ22よりも高強度材料(例えばステンレス鋼)を使用することで、従来の技術のインナーハブ102の円筒状のボス部105とコンプレッサのシャフト103との結合構造(締結形状)よりも、コンプレッサのシャフト2の外径を細く設計することができる。

### [0062]

そして、連結ロッド10の第1嵌合部41の外径よりもコンプレッサのシャフト2の外径を細くしても、図1および図2に示したように、インナーハブ22の円筒状ボス部31とコンプレッサのシャフト2との間に、インナーハブ22よりも高強度材料よりなる連結ロッド10を組み込んでいるので、トルクリミッター機構を備えたコンプレッサプーリ装置の、インナーハブ22の円筒状ボス部31とコンプレッサのシャフト2との締結部分を強度的に成立させることができる。すなわち、インナーハブ22の円筒状ボス部31の内周に設けた内周ねじ部35と連結ロッド10の第1嵌合部41の外周に設けた外周ねじ部43との締結軸力(締め付けトルク)に対する、内周ねじ部35、外周ねじ部43の第1受け座面46の強度不足を解消することができる。

### [0063]

また、コンプレッサのシャフト2の先端外周に設けた外周ねじ部3と連結ロッド10の第2嵌合部42の内周に設けた内周ねじ部44との締結軸力(締め付けトルク)に対する、外周ねじ部3、内周ねじ部44の第2受け座面47の強度不足を解消することができる。これにより、コンプレッサのシャフト2の断面積が

減り、シャフト2のハウジング1の前壁面からの飛び出し力が小さくなるため、コンプレッサに内蔵されたスラストベアリングへの荷重が低減される。また、コンプレッサに内蔵されたシャフトシールも接触面積、および摺動長さが小さくなるため、冷凍サイクルのOFF運転時の動力損失を低減できる。

### [0064]

また、インナーハブ22の円筒状ボス部31と連結ロッド10の第1嵌合部41との間の締結形状は従来の技術と同じ形状であるので、従来形状である例えばHFC-134a等のフロン系冷媒用コンプレッサのシャフト103への動力伝達装置であるコンプレッサプーリ装置の組み付け治具と本実施形態の例えばCO2を冷媒とするコンプレッサのシャフト2への動力伝達装置であるコンプレッサプーリ装置との共通化を図ることができる。

## [0065]

### [他の実施形態]

本実施形態では、本発明を、自動車等の車両に搭載されるエンジンによりベルト駆動されるコンプレッサプーリ装置に適用した例を説明したが、本発明を、前記の車両または工場等の定位置に置かれる内燃機関によりベルト駆動または出力軸により直接駆動される動力伝達装置に適用しても良い。また、本実施形態では、入力ディスクとして多段式のVベルトプーリ(所謂Vリブドプーリ)を用いたが、入力ディスクとして1個のV溝を有するVベルトプーリを用いても良い。この場合には、そのVベルトプーリの外周形状に対応した内周形状のVベルトを使用する。

#### [0066]

本実施形態では、本発明を、車両用空調装置の冷凍サイクルの一構成部品を成すコンプレッサのシャフト2を常時駆動するトルクリミッター機構を備えたコンプレッサプーリ装置(動力伝達装置)に適用した例を説明したが、本発明を、その他のエンジン補機(例えばオルタネータ、ウォータポンプ、油圧ポンプ、ブロワまたはファン)を常時駆動するリミッター機構を備えた動力伝達装置に適用しても良い。

### [0067]

本実施形態では、コンプレッサのシャフト2からの連結ロッド10の取り外しを、連結ロッド10の第1嵌合部41の先端面に設けた2面幅の回り止め部45と、コンプレッサのハウジング1の前壁面よりも前方側に突出したシャフト2に設けた2面幅の回り止め部40とによって行うようにしているが、コンプレッサのハウジング1の後壁面よりも後方側に突出したシャフト2に設けた2面幅、6角穴等の回り止め部により行うにしても良い。

### 【図面の簡単な説明】

## 図1

インナーハブの円筒状ボス部と連結ロッドの第1嵌合部との締結形状および連結ロッドの第2嵌合部とコンプレッサのシャフトの先端部との締結形状を示した断面図である(実施形態)。

### 図2

コンプレッサプーリ装置を示した断面図である(実施形態)。

### 【図3】

ゴムダンパーを示した断面図である(実施形態)。

#### 図4

インナーハブとシャフトとの締結形状を示した断面図である(従来の技術)。

#### 【符号の説明】

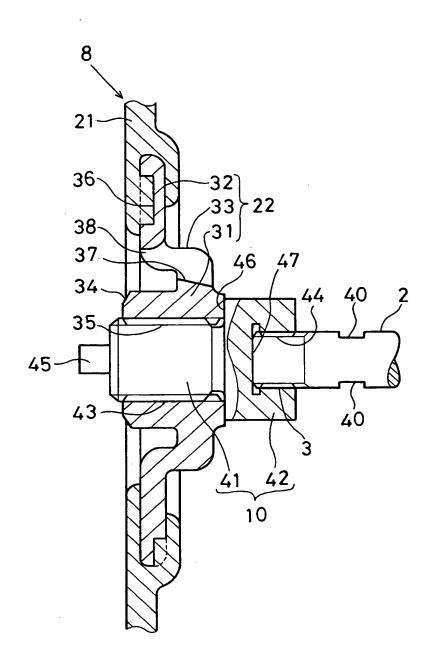
- 1 ハウジング
- 2 シャフト (駆動軸)
- 3 外周ねじ部
- 7 ロータ (入力ディスク)
- 8 出力ディスク(ハブ部材)
- 9 ゴムダンパー (弾性体)
- 10 連結ロッド
- 15 軸方向穴(凹状嵌合部)
- 21 アウターハブ(樹脂ディスク)
- 22 インナーハブ (ハブ部材、金属ディスク)
- 23 凸状嵌合部

- 31 円筒状ボス部
- 35 内周ねじ部 (雌ねじ部)
- 40 2面幅の回り止め部
- 41 第1嵌合部
- 4 2 第 2 嵌合部
- 43 外周ねじ部 (雄ねじ部、第1ねじ部)
- 44 内周ねじ部(雌ねじ部、第2ねじ部)
- 45 2面幅の回り止め部
- 46 第1受け座面
- 47 第2受け座面

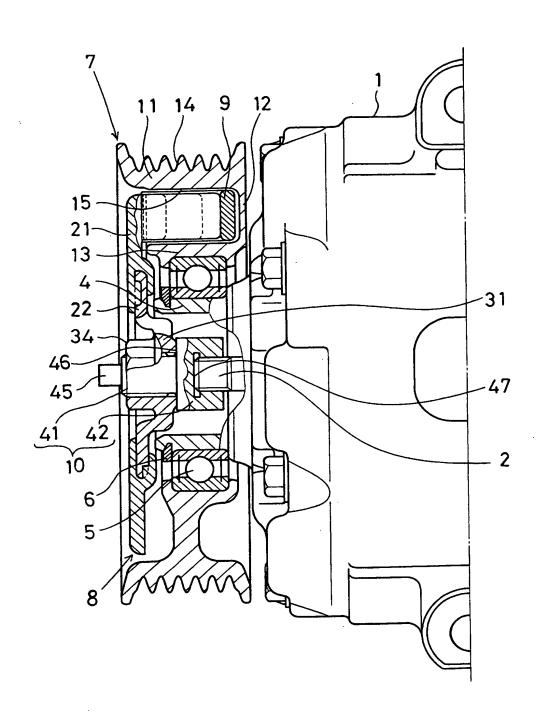
【書類名】

図面

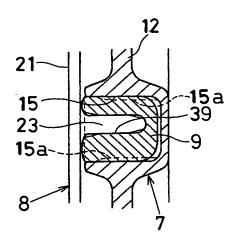
【図1】



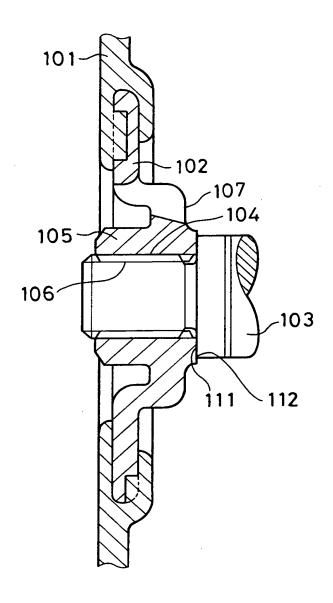
【図2】



【図3】



【図4】



ページ: 1/E

【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 エンジンにより回転駆動されるインナーハブ22の円筒状ボス部31とコンプレッサのシャフト2との間に、インナーハブ22よりも高強度の材料製の連結ロッド10を組み込むことで、コンプレッサのシャフト2の外径を細くしても、トルクリミッター機構を備えたコンプレッサプーリ装置の締結部分を強度的に成立させることのできるコンプレッサプーリ装置を提供する。

【解決手段】 インナーハブ22の円筒状ボス部31とコンプレッサのシャフト2との間に、インナーハブ22よりも高強度材料よりなる連結ロッド10を組み込むことにより、従来の締結形状よりもコンプレッサのシャフト2の外径を細くすることができる。そして、コンプレッサのシャフト2の外径を細くしても、内周ねじ部35、44と外周ねじ部43、3との強度不足を解消することができる。

【選択図】 図1

# 特願2003-003855

# 出願人履歴情報

識別番号

[000004260]

1. 変更年月日

1996年10月 8日

[変更理由]

名称変更

住 所

愛知県刈谷市昭和町1丁目1番地

氏 名

株式会社デンソー